

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 08301934 A

(43) Date of publication of application: 19 . 11 . 96

(51) Int. CI

C08F 10/06 C08F210/16 C08L 23/10 C08L 23/14

(21) Application number: 07106542

(22) Date of filing: 28 . 04 . 95

(71) Applicant:

SHOWA DENKO KK

(72) Inventor:

ISHIGAKI SATOSHI SUZUKI MINORU INASAWA SHINTARO FUTAKI KAZUMI

(54) OLEFIN COPOLYMER ELASTOMER AND ITS COMPOSITION

(57) Abstract:

PURPOSE: To obtain an olefin copolymer elastomer having improved strengths by polymerizing propylene, ethylene and other α -olefins in a specified weight ratio so as to have a strength at break, a 100% elongation and a propylene content satisfying a specified relationship among them and also have a specified molecular weight distribution.

CONSTITUTION: Propylene, ethylene and a 4-10C α -olefin such as I-butene are fed into a reactor together with a solvent such as toluene and agitated. A catalyst system comprising ethylenebis(indenyl)zirconium

chloride, triethylammonium tetraphenylborate and triethylaluminum, etc., are added to the reaction mixture under agitation and the entire mixture is subjected to a polymerization reaction at -20 to 100°C. After the reaction, the product is withdrawn from the reactor to obtain an olefin copolymer elastomer comprising 60-93wt.% propylene, 0-40wt.% ethylene and 0-40wt.% 4-10C α -olefin, satisfying the relationship: TB /{M_{100}\times(FP/100)^{1/2}}_{\ge}2.5 (wherein TB is the strength at break (kg/cm²), M_{100} is the stress at 100% elongation (kg/cm²), and FP is the propylene content (wt.%), and having a molecular weight distribution $M_{\rm w}/M_{\rm p}$ of 4.0 or below.

COPYRIGHT: (C)1996,JPO

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平8-301934

(43)公開日 平成8年(1996)11月19日

(51) Int.Cl. ⁶	識別記号	FI 技術表示箇所
COSF 10/0	6 MJF	C08F 10/06 MJF
210/10	S MJM	210/16 M J M
CO8L 23/10) LCD	C 0 8 L 23/10 LCD
23/14	1	23/14
		審査請求 未請求 請求項の数5 OL (全 18 頁)
(21)出顧番号	特願平7 -106542	(71)出顧人 000002004
		昭和電工株式会社
(22)出願日	平成7年(1995)4月28日	東京都港区芝大門1丁目13番9号
		(72)発明者 石垣 聡
		大分県大分市大字中の洲2番地 昭和電工
		株式会社大分研究所内
		(72)発明者 鈴木 穣
		大分県大分市大字中の洲2番地 昭和電工
		株式会社大分研究所内
		(72)発明者 稲沢 伸太郎
		大分県大分市大字中の洲2番地 昭和電工
		株式会社大分研究所内
		(74)代理人 弁理士 矢口 平
		最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 オレフィン系共重合体エラストマーおよびその組成物

(57) 【要約】

【構成】 60~93重量%のプロピレン、0~40重量%のエチレンおよび0~40重量%の炭素数4~20の α -オレフィンからなり(ただしエチレンと α -オレフィンの重量%の合計は40~7重量%である)、

a) 破断強度 $T_{\rm B}$ (k g / c m^2) 、100%伸長時における応力 $M_{\rm LOO}$ (k g / c m^2) およびプロピレン含有量 $F_{\rm P}$ (重量%) が下記の関係を満たし、

 $T_B / \{M_{100} \times (Fp/100)^{1/2}\} \ge 2.5$

b) ゲルパーミエーションクロマトグラフィにより測定した分子最分布Mw/Mnが4. 0以下の範囲であることを特徴とするオレフィン系共重合体エラストマーおよびそのポリプロピレン系樹脂との組成物。

【効果】 本発明のオレフィン系共重合体エラストマーは特定の性質を付与されているため、加硫を行わなくとも強度に優れ、低い永久伸びを示し、透明性にも優れている。さらに本発明のオレフィン系共重合体エラストマーはポリプロピレン系樹脂を配合することにより、良好な強度、永久伸び、透明性を維持したまま耐熱性に優れた組成物を与え、このものは従来の熱可塑性エラストマ

ーと同様な分野で使用できる。

【特許請求の範囲】

【請求項1】 $60 \sim 93 重量%のプロピレン、0 \sim 4$ 0重量%のエチレンおよび $0 \sim 40$ 0重量%の炭素数 $4 \sim 20$ の $\alpha -$ オレフィンからなり(ただしエチレンと $\alpha -$ オレフィンの重量%の合計は $40 \sim 7$ 重量%である)、a)破断強度 $T_{\bf s}$ (${\bf k}$ ${\bf g}/{\bf c}$ ${\bf m}^2$)、100 %伸長時における応力 M_{100} (${\bf k}$ ${\bf g}/{\bf c}$ ${\bf m}^2$) およびプロピレン含有量 ${\bf F}$ ${\bf p}$ (重量%)が下記の関係を満たし、かつ $T_{\bf s}/\{M_{100}\times({\bf F}{\bf p}/100)^{1/2}\} \ge 2.5$ b)ゲルパーミエーションクロマトグラフィにより測定 10 した分子量分布 $M_{\bf w}/M_{\bf n}$ が 4.0 以下の範囲であることを特徴とするオレフィン系共重合体エラストマー。

【請求項2】 60~93重量%のプロピレンと40~7重量%のエチレンからなり、

- c) 下式で定義されるCSDの値が3.0以下であり、CSD= [(0.5A δ δ +0.25 A γ δ +0.5A β δ) ×A α α] / [0.5(A α γ + A α δ)] 2
- d) ^BC-NMRスペクトルにおいて隣接する2つの3 級炭素原子間の2種のメチレン基に由来するシグナルS αβおよびSααの強度比Aαβ/Aααが0.5以下 20 である請求項1記載のオレフィン系共重合体エラストマ ー。

【請求項3】 下記の式で定義される値Kが1. 470 \sim 1. 498の範囲にある請求項1または2いずれかひとつに記載のオレフィン系共重合体エラストマー。 $K=n_0-5$. $0.6\times10^4\times Fp^2+4$. $1.1\times10^4\times Fp$

n。:24℃におけるオレフィン系共重合体エラストマーの屈折率

Fp:オレフィン系共重合体エラストマー中のプロピレ 30 ン含有量 (重量%)

【請求項4】 ポリプロピレン系樹脂1~99重量部および請求項1,2または3いずれか一つに記載のオレフィン系共重合体エラストマー99~1重量部からなるオレフィン系共重合体エラストマー組成物。

【請求項5】 ポリプロピレン系樹脂が、94.0~9 9.9重量%のプロピレンと0.1~6重量%のエチレンおよび/または炭素数4以上のαーオレフィンをコモノマーとするプロピレンランダム共重合体であり、かつゲルパーミエーションクロマトグラフィにより測定した 40分子量分布Mw/Mnが4.0以下の範囲であることを特徴とする請求項4記載のオレフィン系共重合体エラストマー組成物。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明はオレフィン系共重合体エラストマーおよびその組成物に関し、更に詳しくは永久伸びが小さく、強度に優れたオレフィン系共重合体エラストマーおよびその組成物に関する。

[0002]

【従来の技術】オレフィン系共重合体エラストマーは、 自動車部品や建築、土木用シートなど様々な分野で用い られている。このようなものの代表してエチレンープロ ピレンージエン共重合体ゴム (EPDM) が知られてい る。EPDMは一般的にオキシ塩化バナジウム、塩化バ ナジウムのような無機バナジウム化合物と有機アルミニ ウムからなる触媒により製造される。このようなオレフ ィン系共重合体エラストマーは加硫と呼ばれる操作を行 った上で用いられることが一般的であり、このような加 硫操作を行うことにより、強度や永久伸びが改良されそ の能力が充分発揮されるようになる。しかしながら加硫 を行うには、有機過酸化物や硫黄化合物などの特殊な薬 品を使用するため衛生上好ましものではない。また加硫 されたエラストマーはもはや加熱しても溶融することは なく、これに対して2次加工を行うことは困難である。 一方、上記の触媒によっても、加硫を行わずとも良好な 強度を示すオレフィン系共重合体エラストマーを製造す ることは可能であるが、この場合は強度を高くするため に分子量を非常に高いものに設定せざるをえない。従っ て成形加工性がはなはだ不十分なものとなる。

【0003】またオレフィン系共重合体エラストマーの 製造にあたって無機チタン化合物と有機アルミニウムか らなる触媒を用いることもでき、このことは公知であ る。しかし、ここで得られるエラストマーは強度、成形 加工性とも良好なものを得ることが可能であるが、永久 伸び等のゴム弾性が十分とは言えない。さらにこのよう な触媒で得られるエラストマーは透明性が極めて不良で ある。

【0004】本発明に類似したオレフィン系共重合体エラストマーが特開平6-128427の中に開示されている。しかしここでは加硫を行うことを前提としており、また未加硫の該エラストマーの機械的性質について具体的な記載はない。さらには本発明者らの検討結果では未加硫の該エラストマーは機械的強度が著しく不十分である。

【0005】上述したようなオレフィン系共重合体エラストマーは単独でも使用されるが、他の樹脂との組成物も該エラストマーと同様な分野で使用される。その例の一つとしてポリプロピレン系樹脂との組成物である熱可塑性エラストマーが挙げられ、オレフィン系共重合体エラストマー単独より優れた耐熱性を示す。このような組成物は自動車、家電、建築、土木といった広い分野で使用されている。

【0006】熱可塑性エラストマーには架橋型と非架橋型に分類される。架橋型は組成物中のオレフィン系共重合体エラストマーが加硫によって架橋されており、そのため上述のように優れた機械的強度やゴム弾性を示すが、架橋度の制御が要求されるなどその製造工程は煩雑である。一方、非架橋型は該エラストマーが架橋されて50 おらず、機械的強度やゴム弾性は架橋型に比べると不充

分である。またこれら両者に共通する欠点は透明性が不 良なことであり、この欠点を解決することによりその使 用範囲が大きく広がることが期待されている。

【0007】非架橋型および架橋型のオレフィン系熱可 塑性エラストマーについては、例えば、特公昭53-2 1021、特公昭55-18448、特公昭58-46 138、特公昭62-938、特公昭62-59139 などに記載されている。特開平6-1896、特開平6 -1895、特開平6-1887には本発明に類似した 永久伸び、引張り強度に優れた結晶性ポリオレフィンと 高級αーオレフィン系共重合体ゴムからなる熱可塑性エ ラストマー組成物が開示されている。ここにおいて高級 αーオレフィン系共重合体ゴムは、本発明と異なり無機 チタン触媒成分、有機アルミニウム化合物および電子供 与体成分からなる触媒成分によって製造されている。こ のような触媒では本発明のような特定の性質を有するオ レフィン系共重合体エラストマーを得ることは困難であ り、従って本発明の目的を達することは容易ではない。

【発明が解決しようとする課題】このような状況から加 20 硫EPDMのような優れた強度、低い永久伸びを示し、 透明性に優れるオレフィン系共重合体エラストマーや、 耐熱性に優れたその組成物の出現が望まれていた。本発 明の目的は加硫EPDMのような加硫工程を伴うことな く優れた強度および低い永久伸びを示し、なおかつ透明 性に優れたオレフィン系共重合体エラストマー、さらに は耐熱性に優れたその組成物を提供することを目的とす る。

[0009]

【課題を解決するための手段】本発明は60~93重量 30 %のプロピレン、0~40重量%のエチレンおよび0~ 40重量%の炭素数4~20のαーオレフィンからなり (ただしエチレンとαーオレフィンの重量部の合計は4) 0~7重量部である)、

a) 破断強度T_B (kg/cm²)、100%伸長時に おける応力M₁₀₀ (kg/cm²) およびプロピレン含 有量Fp(重量%)が下記の関係を満たし、

 $T_B / \{M_{100} \times (Fp/100)^{1/2}\} \ge 2.5$

b) ゲルパーミエーションクロマトグラフィにより測定 とを特徴とするオレフィン系共重合体エラストマーであ る。

【0010】また本発明は上記オレフィン系共重合体エ ラストマーにおいて、60~93重量%のプロピレンと 40~7重量%のエチレンからなり、

- c) 下式で定義されるCSDの値が3.0以下であり、 CSD= $((0.5 \text{A }\delta \delta + 0.25 \text{ A }\gamma \delta + 0.5 \text{A }\beta \delta) \times \text{A }\alpha$ α) / $(0.5(A \alpha \gamma + A \alpha \delta))^2$
- d) 『C-NMRスペクトルにおいて隣接する2つの3 級炭素原子間の2種のメチレン基に由来するシグナルS 50 の目的を達成することができない。すなわち破断強度な

αβおよびSααの強度比Ααβ/Αααが0.5以下 であることを特徴とするオレフィン系共重合体エラスト マーである。また本発明のオレフィン系共重合体エラス トマーは、下記の式で定義される値Kが1.470~ 1. 496の範囲にあることが好ましい。

 $K = n_D - 5$. $0.6 \times 1.0^{-6} \times Fp^2 + 4$. 1.1×1.0

n。:24℃におけるオレフィン系共重合体エラストマ ーの屈折率

10 Fp:オレフィン系共重合体エラストマー中のプロピレ ン含有量(重量%)

【0011】本発明の他の様態は、ポリプロピレン系樹 脂1~99重量部および請求項1,2または3いずれか 一つに記載のオレフィン系共重合体エラストマー99~ 1 重量部からなるオレフィン系共重合体エラストマー組 成物である。さらに上記ポリプロピレン系樹脂が、プロ ピレンと 0.1~6 重量%のエチレンおよび/または炭 素数4以上のαーオレフィンをコモノマーとするプロピ レンランダム共重合体であり、かつゲルパーミエーショ ンクロマトグラフィにより測定した分子量分布Mw/M nが4. 0以下の範囲であることを特徴とするオレフィ ン系共軍合体エラストマー組成物である。

【0012】以下本発明について詳細に説明する。本発 明のオレフィン系共重合体エラストマーの第1の様態 は、60~93重量%のプロピレン、0~40重量%の エチレンおよび0~40重量%の炭素数4~20のα-オレフィンからなる (ただしエチレンと α – オレフィン の重量%の合計は40~7重量%である)。プロピレン の含有量が60重量%未満では機械的強度が不十分とな り、さらにはその組成物においては機械的強度のみなら ず耐熱性も低下する。また93重量%を越えると、永久 伸びが大きくなり、好ましくない。このような観点から プロピレンの含有量は好ましくは70~90重量%であ り、更に好ましくは75~85重量%の範囲である。

【0013】ここで使用される炭素数4以上のα-オレ フィンの具体例としては、1-ブテン、1-ペンテン、 1-ヘキセン、1-オクテン、3-メチル-1-ペンテ ン、4-メチル-1-ペンテン、1-デセン等である。 これらのうち1-ブテン、1-ヘキセン、1-オクテン した分子量分布Mw/Mnが4. O以下の範囲であるこ 40 のなかから選ばれるものが特に好ましい。さらにはこれ らとエチレンを併用する事が最も望ましい。本発明のオ レフィン系共重合体エラストマーは、その破断強度T。

(kg/cm²)、100%伸長時における応力M₁₀₀ (kg/cm²) およびプロピレン含有量Fp (重量 %)が下記の関係を満たすことを特徴とする。

 $T_8 / \{M_{100} \times (Fp/100)^{1/2}\} \ge 2.5$ 破断強度T。(kg/cm²)、100%伸長時におけ る応力M₁₀₀ (kg/cm²) およびプロピレン含有量 Fp (重量%) がこの関係を満たさない場合には本発明

30

どの機械的強度が良好でも永久伸びが大きくなったり、 永久伸びが小さくても機械的強度が不十分となったりす るため、従来の加硫したオレフィン系共重合体エラスト マーの分野での使用が困難となる。破断強度T。、10 0%伸長時における応力M_{1∞} およびプロピレン含有量 Fpがこの関係を満たす場合においてのみ、加硫したオ レフィン系共重合体エラストマーと同様に、機械的強度 と永久伸びのバランスが優れたものとなる。

【0014】上記の関係を満たす場合に永久伸びが小さ くなる理由は明確ではないが次のように推定している。 すなわち破断強度T。、100%伸長時における応力M wおよびプロピレン含有量Fpがこの関係を満たす場 合には、変形が弾性変形から塑性変形へと変化する伸長 度が大きくなる、あるいは配向結晶化が開始する伸長度 が大きくなるため永久伸びが小さくなる。

【0015】永久伸びと機械的強度の観点から、好まし くはT_B、M₁₀₀ およびF p が下記の関係を満たす場合 であり、

 $T_8 / \{M_{100} \times (F_p/100)^{1/2}\} \ge 4.0$ さらに好ましくは下記の関係を満たす場合である。 $T_{B} / \{M_{100} \times (F_{p}/100)^{1/2}\} \ge 5.0$ 上記の関係を満足する本発明のオレフィン系共重合体エ ラストマーは、後述のように特定の触媒成分を用いるこ とで製造できる。

【0016】なおT。およびM₁₀₀の値は引張試験を行 うことにより得られるものでり、本発明では引張試験に おいてJIS K6301に記載のJIS2号ダンベル を用いクロスヘッドスピード200mm/分で測定した ものである(なおダンベルの厚さは1.80~2.20 mmの範囲である)。またFpの値は"C-NMRの測 定結果から算出した値を使用する。

【0017】本発明におけるオレフィン系共重合体エラ ストマーはゲルパーミエーションクロマトグラフィー (GPC) により測定した分子量分布M. /M。の値が 4. 0以下の範囲である。この値が4. 0を超えると該 エラストマーの永久伸びが大きくなり、透明性も不良と なる。さらにはベタついたりブロッキングを起こしやす くなる等の問題が発生する。好ましくは分子量分布M、 /M。の値が3.0以下であり、さらに好ましくは2. 5以下である。なおM. /M. の値は市販のGPC装 置、例えばWaters社製150Cなどを用い、武内 著、丸善発行の「ゲルパーミエーションクロマトグラフ ィー」に準じて測定を行うことができる。

【0018】本発明のオレフィン系共重合体エラストマ ーがプロピレンとエチレンからなる場合においては、下 式で定義されるCSDの値が3.0以下であることが好 ましい。

CSD= $[(0.5A \delta \delta +0.25 A \gamma \delta +0.5A \beta \delta) \times A \alpha]$ α] / $[0.5(A \alpha \gamma + A \alpha \delta)]^2$

ここで、Aδδ、Aγδ、Aβδ、Aαδ、Aαα、A 50 ン含有量(重量%)

α y はそれぞれ"C-NMRスペクトルにおいてメチレ ン基に由来する以下のピーク: $S\delta\delta$ 、 $S\gamma\delta$ 、 $S\beta$ δ 、S α δ 、S α α 、S α γ 、それぞれの積分強度であ る。このようなピークを有する『C-NMRスペクトル の例を図1に示した。

【0019】CSDとは共重合体における構成モノマー 連鎖分布を示す値であり、この値が大きいほど共重合体 はブロック共重合体に近くなる。この定義は高分子学会 編、培風館発行(1975)「共重合1 反応解析」5 10 頁~13頁に従った。また計算方法は、Soga, K Park, J. R Shiono, T Polymer communication、第32巻10号310 頁(1991年)の方法に従った。この値が小さいほど 該エラストマーは均一となり、すなわちブロック共重合 体で見られるような著しい相分離構造を示さず、透明性 が良好となるものと推定している。さらにはこのような 相分離構造が永久伸びにも影響を与えるものと推定して いる。またこの値が3.0を越えると透明性が低下し、 また永久伸びも大きくなる。このような観点から、CS 20 Dは好ましくは2. 5以下の値であり、最も好ましくは 1. 8以下の値である。

【0020】さらに本発明のオレフィン系共重合体エラ ストマーの第2の様態においては、隣接する2つの3級 炭素原子間の2種のメチレン基に由来する。C-NMR スペクトル上のシグナルS α β およびS α α の強度比: $A \alpha \beta / A \alpha \alpha が 0$. 5以下の値である。 $A \alpha \beta / A \alpha$ αが0.5を越えると機械的強度および透明性が低下す る。この強度比 $A \alpha \beta / A \alpha \alpha$ は、好ましくは0.3以 下であり、さらに好ましくは0.2以下の値である。

【0021】Sαβは"C-NMRスペクトルにおいて 31. 5~32. 5 p p m の位置に現れる。 S α α は図 1に示されるように45ppm前後の位置に現れる。こ の強度比Ααβ/Αααはオレフィン系共重合体エラス トマー中におけるモノマーの結合方向の規則性を示すも のであり、プロピレンの1,2-付加反応に続き2,1 ー付加反応が起こる割合、またはプロピレンの2,1-付加反応に続き1,2一付加反応が起こる割合を示す尺 度となり、この強度比 $A \alpha \beta / A \alpha \alpha$ が小さいほど結合 方向が規則的である。従ってこの結合方向の規則性が分 40 子鎖の凝集状態に影響し、その結果として機械的強度と 透明性の両者に関与するものと考えられる。

【0022】さらに本発明のオレフィン系共重合体エラ ストマーは下記の式で定義される値Kが1.470~ 1. 498の範囲にあることが望ましい。

 $K = n_0 - 5$. $0.6 \times 1.0^{-6} \times Fp^2 + 4$. 1.1×1.0 ⁴×F p

n。:23℃におけるオレフィン系共重合体エラストマ

Fp:オレフィン系共重合体エラストマー中のプロピレ

【0023】本発明者は理由は明確ではないが、オレフ ィン系共重合体エラストマーの分子鎖中におけるプロピ レン連鎖の凝集状態が、永久伸びと機械的強度の両者に 関係しているものと推定している。一方、屈折率は分子 鎖の凝集状態に大きく依存することが知られている。従 って屈折率とプロピレン含有量により定義される上記K の値が特定の範囲において、本発明のオレフィン系共重 合体エラストマー中におけるプロピレン連鎖が永久伸び と機械的強度にとって好ましい凝集状態をとるものと考 えられる。すなわちプロピレン連鎖間の凝集力が弱すぎ るような凝集状態では機械的強度と永久伸びがともに低 下し、プロピレン連鎖間の凝集力が強すぎるような凝集 状態では機械的強度は向上するが伸長時における分子鎖 配向による結晶化のため永久伸びが大きくなると推定さ れ、好適なプロピレン連鎖の凝集状態において良好な機 械的強度を有しながら永久伸びが小さくなるものと考え られる。

【0024】このためKの値が上記範囲において本発明 のオレフィン系共重合体エラストマーは特に永久伸びが 小さくなり、また機械的強度とのバランスにも優れるよ 20 うになると考えられる。すなわちKの値が1. 470未 満あるいは1.498を越えると永久伸びが大きくなる ことがあり、またKの値が1.470未満の場合では機 械的強度も低下する。ただしこの場合でも従来のオレフ ィン系共重合体エラストマーに比較すると低い永久伸び および優れた機械的強度を示すものである。好ましいK の範囲は1. 478~1. 495であり、特に1. 48 3~1. 490の範囲において良好な機械的強度を維持 したまま最も永久伸びが小さくなる。

【0025】本発明のオレフィン系共重合体エラストマ ーは、130℃におけるデカリン溶媒中で測定した極限 粘度ηが0.1~10.0d1/gの範囲であることが 好ましい。この値が0.1未満では機械的強度が低下 し、永久伸びも大きくなり好ましくない。この値が1 0. 0を超えると流動性が低下し成形が困難となる。 π の好ましい範囲は0.8~6.0d1/gであり、さら に好ましくは1.2~4.2である。極限粘度の値は公 知の方法によって求めることができる。

【0026】また本発明の他の様態は、ポリプロピレン 系樹脂1~99重量部と上記オレフィン系共重合体エラ 40 ストマー99~1重量部からなるオレフィン系共重合体 エラストマー組成物である。ポリプロピレン系樹脂との 組成物とすることにより本発明のオレフィン系共重合体 エラストマーに耐熱性を付与することができる。

【0027】ここにおいてオレフィン系共重合体エラス トマーが1重量部未満の場合、該組成物の永久伸びが大 きくなる。また99重量部を越えると該組成物の耐熱性 が低下する。オレフィン系共重合体エラストマーの好ま しい量は15~80重量部であり、さらに好ましくは4 5~75重量部であり、最も好ましくは55~70重量 50 ° R¹⁰) MQ_{3_P}

部の範囲である。

【0028】ここで用いられるポリプロピレン系樹脂と してはアイソタクチックポリプロピレン、シンジオタク チックポリプロピレン、アタクチックポリプロピレン等 のプロピレン単独重合体や、プロピレンランダム共重合 体、プロピレンブロック共重合体等が挙げられる。なか でもエチレンおよび/または炭素数4以上のαーオレフ ィンをコモノマーとするプロピレンランダム共重合体が 好ましい。

8

【0029】ここで使用される炭素数4以上のαーオレ フィンの具体例としては、1-ブテン、1-ペンテン、 1-ヘキセン、1-オクテン、3-メチル-1-ペンテ ン、4-メチル-1-ペンテン、1-デセン等である。 これらのうち1ープテン、1ーヘキセン、1ーオクテン のなかから選ばれるものが特に好ましい。

【0030】該プロピレンランダムコポリマー中におけ るコモノマーの含有量は0.1~6重量%の範囲が好ま しく、この範囲において本発明における組成物の透明性 が良好となる。コモノマー含有量の特に好ましい範囲は 1.0~5.0重量%であり、更に好ましくは2.0~ 4. 5重量%である。

【0031】また該プロピレンランダム共重合体はゲル パーミエーションクロマトグラフィー (GPC) により 測定した分子量分布M、/M。の値が4.0以下の範囲 が好ましい。この値が4.0を超えると本発明のオレフ ィン系共重合体エラストマー組成物の耐熱性や耐衝撃性 が低下することがある。更に好ましくは3.0以下であ り最も好ましくは2. 5以下である。

【0032】これらポリプロピレン系樹脂の分子量は、 230℃、2.16kg荷重におけるメルトフローレー ト (MFR) の値で、通常0.01~1000の範囲で ある。

【0033】次に本発明のオレフィン系共重合体エラス トマーの製造方法について説明する。本発明のオレフィ ン系共重合体エラストマーはシクロペンタジエニル骨格 を少なくとも1個有する周期表第4A族~第6A族の遷 移金属化合物および(b)助触媒成分からなる触媒によ って製造される(ここで言う周期表とは長周期型周期表 のことであり、その族番号の記載法は1970年の I U PAC命名法に従うものである。このような長周期型周 期表は、大木道則他編 1989年、東京化学同人発行 「化学大辞典」第1版1079頁などに記載されてい る。以下、本明細書中において使用される周期表とはこ のものを指す。)。

【0034】(a)のシクロペンタジエニル骨格を少な くとも1個有する第4A族~第6A族遷移金属化合物成 分は次式で示される。

 $(C_5 R^1 R^2 R^3 R^4 R^5)$, $(C_5 R^6 R^7 R^8 R$

式中、Pは0~2の整数、Mは第4A族、第5A族、第 6 A 族金属である。 (C, R' R' R' R' R') およ び (C, R'R'R'R'R') は、シクロペンタジエ ニル骨格または、置換シクロペンタジエニル骨格であ り、R'~R"は互いに同一でも異なっていてもよい。 R¹~R¹0は水素、または、炭素数1から20のアルキ ル、シクロアルキル、アルケニル、アリール、アルキル アリールまたは、アリールアルキル基、アルキルシリル 基、シリルアルキル基である。またR¹~R[®]はアルキ レン基、ジアルキルゲルマニウム基、シリレン基等のケ イ素含有基、アルキルホスフィン基、イミノ基であって もよく、このような場合にはこれらを介して複数のシク ロペンタジエニル骨格または置換シクロペンタジエニル 骨格が結合された構造、あるいはシクロペンタジエニル 骨格または置換シクロペンタジエニル骨格とQの1以上 が結合された構造となる。さらには各Rの代わりに芳香 族環や脂環式炭化水素が縮合した構造を有する物でもよ l,

【0035】Qは、1~20の炭素原子をもつ炭化水素 基、ハロゲンまたはヘテロ原子を含む原子団である。炭 20 化水素基はアリール基、アルキル基、アルケニル基、アルキルアリール基、またはアリールアルキル基、アルキルシリル等であり、ハロゲンは塩素、臭素、ヨウ素、フッ素のいずれでもよい。ヘテロ原子を含む原子団としてはアミド、アルコキシド、スルフィド等である。これら Qは互いに同じでもよく、異なってもよい。

【0036】以下にMがジルコニウムである(a)の具体的な化合物を例示する。シクロペンタジエニル骨格を1個有するものとしては、例えばジメチルシリレン(シクロペンタジエニル)(tーブチルアミノ)ジルコニウ 30ムジクロリド、ジメチルシリレン(テトラメチルシクロペンタジエニル)(tーブチルアミノ)ジルコニウムジクロリド等であり、またシクロペンタジエニル骨格を2個有するものとしては例えば以下があげられる。

1) C2対称性を有するもの

ビス (インデニル) ジルコニウムジクロリド、エチレンビス (インデニル) ジルコニウムジクロリド、エチレンビス (インデニル) ジルコニウムジメチル、エチレンビス (2ーメチルインデニル) ジルコニウムジメチル、エチレンビス (2ーメチル4, 5, 6, 7テトラヒドロイ 40ンデニル) ジルコニウムジクロリド、エチレンビス (2ーメチルー4ーイソプロピルインデニル) ジルコニウムジメチル、エチレンビス (2ーメチルー4ーフェニルインデニル) ジルコニウムジクロリド、エチレンビス (2ーメチルー4ーナフチルインデニル) ジルコニウムジクロリド、エチレンビス (インデニル) ジルコニウムジクロリド、エチレンビス (インデニル) ジルコニウムジベンジル、エチレンビス (インデニル) ジルコニウムジベンジル、エチレンビス (ナープチルーインデニル) ジルコニウムジクロリド、ジメチルシリレンビス (2ーメチルベンゾインデニル) ジル 50

コニウムジクロリド、ジメチルシリレンビス (3-t-プチルインデニル) ジルコニウムジクロリド、ジメチル シリレンビス (インデニル) ジルコニウムジブロミド、 ジメチルシリレンビス (4-メチルインデニル) ジルコ ニウムジメチル、ジメチルシリレンビス(2,3,5, 2', 4', 5'-ヘキサメチルシクロペンタジエニ ル) ジルコニウムジクロリド、ジメチルシリレンビス (2-メチルインデニル) ジルコニウムジメチル、ジメ チルシリレンレンビス(2-メチル4,5,6,7テト ラヒドロインデニル)ジルコニウムジクロリド、ジフェ ニルシリレンビス (2-メチル-4-イソプロピルイン デニル) ジルコニウムジメチル、ジメチルシリレンビス (2-メチル-4-フェニルインデニル) ジルコニウム ジクロリド、エチレンビス (2-メチル-4-ナフチル インデニル)ジルコニウムジクロリド、ジメチルシリレ ンビス(2, 4, 3', 5'ーテトラー t ーブチルシク ロペンタジエニル) ジルコニウムジメチル、イソプロピ リデンビス (インデニル) ジルコニウムジクロリド

【0037】2)Cs対称性を有するもの イソプロピリデン(シクロペンタジエニル)(フルオレニル)ジルコニウムジクロリド、ジメチルシリレン(シクロペンタジエニル)(2,3,4,5,テトラメチルシクロペンタジエニル)ジルコニウムジメチル、イソプロピリデン(シクロペンタジエニル)(3,4,ジメチルフルオレニル)ジルコニウムジメチルイソプロピリデン(シクロペンタジエニル)(7,8,ジメチルフルオレニル)ジルコニウムジメチル

【0038】3) C1対称を有するもの イソプロピリデン(シクロペンタジエニル)(3-メチ ルシクロペンタジエニル) ジルコニウムジクロリド、イ ソプロピリデン (シクロペンタジエニル) (3-t-ブ チルシクロペンタジエニル)ジルコニウムジクロリド、 ジメチルシリレン (テトラメチルシクロペンタジエニ ル) (3-t-ブチルシクロペンタジエニルジルコニウ ム) ジクロリド、ジメチルシリレン (テトラメチルシク ロペンタジエニル) (3-ネオメンチルシクロペンタジ エニルジルコニウム) ジクロリド、ジメチルシリレン (テトラメチルシクロペンタジエニル) (3-メンチル シクロペンタジエニルジルコニウム) ジクロリド、ジメ チルシリレン(シクロペンタジエニル) (インデニル) ジルコニウムジメチル、イソプロピリデン (シクロペン タジエニル) (テトラヒドロインデニル) ジルコニウム ジブロミド、メチルメチレン (テトラメチルシクロペン タジエニル) (インデニル) ジルコニウムジクロリド エチレン (3-メチルーシクロペンタジエニル) (3-メチルーインデニル) ジルコニウムジクロリド、エチレ ン (3-tプチルーシクロペンタジエニル) (3-メチ ルーインデニル) ジルコニウムジクロリド、エチレン (3-tプチルーシクロペンタジエニル) (3-tプチ ルーインデニル) ジルコニウムジクロリド、エチレン

(3-メチルーシクロペンタジエニル) (3-tブチル ーインデニル)ジルコニウムジクロリド、エチレン(3 ーメチルーシクロペンタジエニル) (3ートリメチルシ リルーインデニル) ジルコニウムジクロリド、イソプロ ピリデン (3-メチルーシクロペンタジエニル) (3-メチルーインデニル)ジルコニウムジクロリド、イソプ ロピリデン (3-tブチルーシクロペンタジエニル) (3-メチルーインデニル) ジルコニウムジクロリド、 イソプロピリデン(3-tブチルーシクロペンタジエニ ル) (3-tブチル-インデニル) ジルコニウムジクロ 10 チルフェニルシリレン (3-シクロヘキシルシクロペン リド、ジメチルシリレン (3-メチルーシクロペンタジ エニル) (3-メチルーインデニル) ジルコニウムジク ロリド、ジメチルシリレン (3-tブチル-シクロペン タジエニル) (3-メチルーインデニル) ジルコニウム ジクロリド、ジメチルシリレン (3-tプチルーシクロ ペンタジエニル) (3-tブチル-インデニル) ジルコ ニウムジクロリド、イソプロピリデン(3-メチルーシ クロペンタジエニル) (1, 2, 3-トリメチルシクロ ペンタジエニル) ジルコニウムジクロリド、イソプロピ リデン (3-tブチルシクロペンタジエニル) (1, 2, 3-トリメチルシクロペンタジエニル) ジルコニウ ムジクロリド、イソプロピリデン(3-tプチルシクロ ペンタジエニル) (1, 2, 3-トリ t ブチルシクロペ ンタジエニル) ジルコニウムジクロリド、イソプロピリ デン(3-メチルーシクロペンタジエニル)(3-メチ ルーインデニル) ジルコニウムジメチル、イソプロピリ デン (3-tブチルーシクロペンタジエニル) (3-メ チルーインデニル) ジルコニウムジメチル、イソプロピ リデン (3-tブチルーシクロペンタジエニル) (3tブチルーインデニル) ジルコニウムジメチル、エチレ 30 ン(3-メチルーシクロペンタジエニル)(3-メチル ーインデニル) ハフニウムジクロリド、ジメチルシリレ ン(3-t-ブチルシクロペンタジエニル)(フルオレ ニル) ジルコニウムジクロリド、ジメチルシリレン (3 - t - ブチルシクロペンタジエニル) (フルオレニル) ハフニウムジクロリド、ジメチルシリレン(3-シクロ ヘキシルシクロペンタジエニル) (フルオレニル) ジル コニウムジクロリド、ジメチルシリレン (3-イソプロ ピルシクロペンタジエニル) (フルオレニル) ジルコニ ウムジクロリド、ジメチルシリレン (3-((1.1-40) ジエチル)ブチル)シクロペンタジエニル) (フルオレ ニル) ジルコニウムジクロリド、ジメチルシリレン (3 -フェニルシクロペンタジエニル) (フルオレニル) ジ ルコニウムジクロリド、ジメチルシリレン (3-メシチ ルシクロペンタジエニル) (フルオレニル) ジルコニウ ムジクロリド、ジメチルシリレン (3-(o-トリル) シクロペンタジエニル) (フルオレニル) ジルコニウム ジクロリド、ジメチルシリレン (3-(2,6-キシリ ル) シクロペンタジエニル) (フルオレニル) ジルコニ

ロペンタジエニル) (フルオレニル) ジルコニウムジク ロリド、ジメチルシリレン (3-トリチルシクロペンタ ジエニル) (フルオレニル) ジルコニウムジクロリド、 ジメチルシリレン (3-トリメチルシリルシクロペンタ ジエニル) (フルオレニル) ジルコニウムジクロリド、 メチルフェニルシリレン (3-t-ブチルシクロペンタ ジエニル) (フルオレニル) ジルコニウムジクロリド、 メチルフェニルシリレン (3-t-ブチルシクロペンタ ジエニル) (フルオレニル) ハフニウムジクロリド、メ タジエニル) (フルオレニル) ジルコニウムジクロリ ド、メチルフェニルシリレン (3-イソプロピルシクロ ペンタジエニル) (フルオレニル) ジルコニウムジクロ リド、メチルフェニルシリレン(3-((1, 1-ジエ チル) ブチル) シクロペンタジエニル) (フルオレニ ル) ジルコニウムジクロリド、メチルフェニルシリレン (3-フェニルシクロペンタジエニル) (フルオレニ ル) ジルコニウムジクロリド、メチルフェニルシリレン (3-メシチルシクロペンタジエニル) (フルオレニ 20 ル) ジルコニウムジクロリド、メチルフェニルシリレン (3-(o-トリル)シクロペンタジエニル) (フルオ レニル) ジルコニウムジクロリド等を例示することが出 来る。

12

【0039】上記のようなジルコニウム化合物において ジルコニウム金属をチタン金属、ハフニウム金属、バナ ジウム金属等に換えた遷移金属化合物を用いることもで

【0040】これらのうち好ましくはシクロペンタジエ ニル骨格を2個有するものであり、さらに好ましくは2 個のシクロペンタジエニル骨格が結合したもの、例えば エチレンビス (インデニル) ジルコニウムジクロリド、 エチレンビス (インデニル) ジルコニウムジメチル、エ チレンビス (2-メチルインデニル) ジルコニウムジメ チル、エチレンビス(2-メチル4, 5, 6, 7テトラ ヒドロインデニル) ジルコニウムジクロリド、エチレン ビス (2-メチル-4-イソプロピルインデニル) ジル コニウムジメチル、エチレンビス (2-メチルー4-フ ェニルインデニル) ジルコニウムジクロリド、エチレン ビス (2-メチル-4-ナフチルインデニル) ジルコニ ウムジクロリド、エチレンビス(4,5,6,7テトラ ヒドロインデニル) ジルコニウムジクロリド、エチレン ビス (インデニル) ジルコニウムジベンジル、エチレン ビス (t -ブチル-インデニル) ジルコニウムジクロリ ド、エチレン(3-メチルーシクロペンタジエニル) (3-メチルーインデニル) ジルコニウムジクロリド、 エチレン (3-tブチルーシクロペンタジエニル) (3 ーメチルーインデニル) ジルコニウムジクロリド、エチ レン (3-tブチルーシクロペンタジエニル) (3-t ブチルーインデニル) ジルコニウムジクロリド、エチレ ウムジクロリド、ジメチルシリレン (3-ベンジルシク 50 ン (3-メチル-シクロペンタジエニル) (3-tブチ

ルーインデニル) ジルコニウムジクロリド、エチレン (3-メチルーシクロペンタジエニル) (3-トリメチ ルシリルーインデニル) ジルコニウムジクロリド、およ びこれらのジルコニウム金属をチタン金属、ハフニウム 金属、バナジウム金属等に換えた遷移金属化合物等であ り、この場合において永久伸びが特に小さくなるだけで なく透明性もさらに向上する。

【0041】このような観点で最も好ましくは2個のシ クロペンタジエニル骨格がひとつの炭素原子またはひと つのケイ素原子を介して結合したものであり、具体的に 10 は、ジメチルシリレンビス (2-メチルベンゾインデニ ル) ジルコニウムジクロリド、ジメチルシリレンビス (3-t-ブチルインデニル) ジルコニウムジクロリ ド、ジメチルシリレンビス (インデニル) ジルコニウム ジブロミド、ジメチルシリレンビス (4-メチルーイン デニル) ジルコニウムジメチル、ジメチルシリレンビス (2, 3, 5, 2', 4', 5'ーヘキサメチルシクロ ペンタジエニル) ジルコニウムジクロリド、ジメチルシ リレンビス (2-メチルインデニル) ジルコニウムジメ チル、ジメチルシリレンビス(2-メチル-4,5, 6. 7テトラヒドロインデニル) ジルコニウムジクロリ ド、ジフェニルシリレンビス(2-メチル-4-イソプ ロピルインデニル) ジルコニウムジメチル、ジメチルシ リレンビス (2-メチル-4-フェニルインデニル) ジ ルコニウムジクロリド、イソプロピリデン(3 - メチル ーシクロペンタジエニル) (3-メチルーインデニル) ジルコニウムジクロリド、イソプロピリデン(3-tブ チルーシクロペンタジエニル) (3-メチルーインデニ ル) ジルコニウムジクロリド、イソプロピリデン (3tブチルーシクロペンタジエニル) (3-tブチルーイ 30 ンデニル) ジルコニウムジクロリド、ジメチルシリレン (3-メチルーシクロペンタジエニル) (3-メチルー インデニル) ジルコニウムジクロリド、ジメチルシリレ ン(3-tブチルーシクロペンタジエニル)(3-メチ ルーインデニル) ジルコニウムジクロリド、ジメチルシ リレン (3-tブチルーシクロペンタジエニル) (3tブチルーインデニル) ジルコニウムジクロリド、イソ プロピリデン (3-メチルーシクロペンタジエニル)

(1, 2, 3-トリメチルシクロペンタジエニル) ジル コニウムジクロリド、イソプロピリデン (3-tブチル 40 シクロペンタジエニル) (1,2,3-トリメチルシク ロペンタジエニル) ジルコニウムジクロリド、イソプロ ピリデン(3-tブチルシクロペンタジエニル)(1. 2, 3-トリェブチルシクロペンタジエニル) ジルコニ ウムジクロリド、イソプロピリデン(3-メチルーシク ロペンタジエニル) (3-メチルーインデニル) ジルコ ニウムジメチル、イソプロピリデン (3 - t ブチルーシ クロペンタジエニル) (3-メチルーインデニル) ジル コニウムジメチル、イソプロピリデン (3-tブチルー

ジルコニウムジメチル、およびこれらのジルコニウム金 属をチタン金属、ハフニウム金属、バナジウム金属等に 換えた遷移金属化合物等である。

【0042】助触媒成分(b)としてはアルミノキサン 類および非配位性アニオン含有化合物が使用可能であ る。

【0043】助触媒成分(b)として用いられるアルミ ノキサン類とは、一般式(2)または、一般式(3)で 表わされる有機アルミニウム化合物である。

一般式(2)

【化1】

$$R^{12}_{2} A1 - (O-A1)_{m} - R^{12}_{2}$$
 R^{12}_{12}

一般式(3)

【化2】

20

R¹²は、メチル基、エチル基、プロピル基、ブチル基、 イソブチル基などの炭化水素基であり、好ましくは、メ チル基、イソブチル基である。mは、4から100の整 数であり、好ましくは6以上とりわけ10以上である。 この種の化合物の製法は、公知であり例えば結晶水を有 する塩類を(硫酸銅水和物、硫酸アルミ水和物)の炭化 水素溶媒懸濁液にトリアルキルアルミを添加して得る方 法を例示することが出来る。

【0044】また、一般式(4)、(5)で示されるア ルミノキサンを用いてもよい。

一般式(4)

【化3】

$$R^{13}_2 A1 - (O-A1)_m (O-A1)_n - R^{14}_2$$

一般式(5)

【化4】

R¹³は、メチル基、エチル基、プロピル基、ブチル基、 イソブチル基などの炭化水素基であり、好ましくは、メ チル基、イソブチル基である。また、R"はメチル基、 エチル基、プロピル基、ブチル基、イソブチル基などの 炭化水素基、あるいは塩素、臭素等のハロゲンあるいは 水素、水酸基から選ばれ、R"とは異なった基を示す。 また、R"は同一でも異なっていてもよい。mは通常1 から100の整数であり、好ましくは3以上であり、n シクロペンタジエニル) (3-tブチルーインデニル) 50 は4から100、好ましくは6以上である。一般式

(4) (5) で、

【化5】

ブロック的に結合したものであっても、規則的あるいは 不規則的にランダムに結合したものであっても良い。こ のようなアルミノキサンの製法は、前述した一般式のア ルミノキサンと同様であり、1種類のトリアルキルアル ウムを用いるか、1種類以上のトリアルキルアルミニウ ムと1種類以上のジアルキルアルミニウムモノハライド などを用いれば良い。また、アルミノキサンの有機溶媒 に対する溶解性の違いによって限定されるものではな い。

【0045】助触媒成分(b)として用いられる非配位 性アニオン含有化合物としては、一般式(6)で表され る構造のものがあげられる。

一般式(6)

 $(M_5 X_1 X_5 X_2 X_4)_{(0-n)} \cdot C_{(0-n)}$

(式中、M² は、周期表の第5A族~第8族、第1B族 ~第5B族から選ばれる元素、X', X', X', X' は、それぞれ水素原子、ジアルキルアミノ基、アルコキ シ基、アリールオキシ基、炭素数1~20のアルキル 基、炭素数6~20のアリール基、アルキルアリール 基、アリールアルキル基、置換アルキル基、ハロゲン置 換アリール基、有機メタロイド基または、ハロゲン原子 を示す。Cは、カルボニウム、アンモニウム、等のカウ ンターカチオンを示す。mは、M² の原子価で1~7の 整数、nは、2~8の整数である。)

具体的にこれらの化合物を例示すると、トリエチルアン モニウムテトラフェニルボラート、トリプロピルアンモ ニウムテトラフェニルボラート、トリ(n-ブチルアン モニウムテトラフェニルボラート、トリメチルアンモニ ウムテトラ (p-トリル) ボラート、トリブチルアンモ ニウムテトラキス (ペンタフルオロフェニル) ボラー ト、ジメチルアニリニウムテトラキス (ペンタフルオロ フェニル) ボラート、トリフェニルカルベニウムテトラ キス (ペンタフルオロフェニル) ボラート、トリプロピ ルアンモニウムテトラキス (3, 5-トリフルオロメチ 40 ルフェニル) ボラート、トリブチルアンモニウムテトラ (o-トリル) ボラート、トリフェニルカルベニウムト リス (ペンタフルオロフェニル) メチルボラートなどを 例示することができる。好ましくは、ジメチルアニリニ ウムテトラキス (ペンタフルオロフェニル) ボラートあ るいはトリフェニルカルベニウムテトラキス (ペンタフ ルオロフェニル) ボラートである。

【0046】さらに本発明で使用される上記の触媒に は、これ以外の触媒構成成分、例えば担体等を含んでい

得られるオレフィン系共重合体エラストマーの粉体性状 が向上し、造粒過程を省略することもできる。またこの 様にして得られた粉体は添加剤を配合した後、そのまま 製品として供するすることができ、好ましいものであ る。このような担体の種類に制限はなく、無機酸化物担 体などの無機担体、多孔質ポリオレフィンなどの有機担 体である。無機酸化物担体としてはシリカ、アルミナ、 酸化マグネシウム、酸化ジルコニウム、酸化チタン、酸 化鉄、酸化カルシウム、酸化亜鉛等が挙げられる。また ミニウムの代わりに、2種以上のトリアルキルアルミニ 10 この他の無機担体としては塩化マグネシウム、臭化マグ ネシウム等のジハロゲン化マグネシウム、マグネシウム ジメトキシドやマグネシウムジエトキシドなどのマグネ シウムジアルコキシドさらにモノハロゲン化マグネシウ ムモノアルコキシドなどが挙げられる。このほかの無機 担体としてはイオン交換性層状化合物があげられる。イ オン交換性層状化合物とはイオン結合等によって構成さ れる面が、互いに弱い結合力で平行に積み重なった結晶 構造を有するもので、含有するイオンが交換可能なもの を言う。これらの具体例としてはカオリン、ベントナイ 20 ト、タルク、カオリナイト、バーミキュライト、モンモ リロナイト群、雲母群、α-Zr (HAsO₄)₂・H $_{2}$ O, α - Z r (HPO₄) $_{2}$ · H₂ O, α - S n (H PO_4), $\cdot H_2O$, $\gamma - Ti$ (NH, PO_4), $\cdot H_2$ Oなどがあげられる。

16

【0047】有機担体としてはポリエチレン、ポリプロ ピレン、ポリスチレン、エチレンーブテン共重合体、エ - チレンープロピレン共重合体、ポリメタクリル酸エステ ル、ポリアクリル酸エステル、ポリアクリロニトリル、 ポリアミド、ポリカーボネート、ポリエチレンテレフタ 30 レートのようなポリエステル、ポリ塩化ビニル等であ り、これらは例えばスチレンージビニルベンゼン共重合 体のように架橋していてもかまわない。またこれら有機 担体上に触媒が化学結合したものも使用可能である。

【0048】これら担体の粒径は一般に0.1~300 μ mであり、好ましくは1~200 μ m、更に好ましく は10~100µmの範囲である。粒径が小さいと微粉 状の重合体となり、また大きすぎると粗大粒子が生成す るなど粉体の取扱いが困難となる。これら担体の細孔容 積は通常 0. 1~5 c m²/g であり、このましくは 0.3~3cm²/gである。細孔容積は例えばBET 法や水銀圧入法などにより測定できる。

【0049】本発明のオレフィン系共重合体エラストマ ーの製造に使用される触媒は上記の触媒成分(a) およ び(b)を重合槽外あるいは重合槽内で重合させるべき モノマーの存在下または非存在下に接触させることによ り得ることができる。接触方法は任意であって、重合時 に別々に導入して接触させても良いし、予め接触させた ものを使用しても良い。

【0050】成分(a) および成分(b) の使用量は任 てもかまわない。このような担体上に触媒を担持すると 50 意であるが、成分(b)にアルミノキサン類を用いた場 合、該成分(b)中のアルミニウムと成分(a)中の遷 移金属との原子比は0.01~100,000であり好 ましくは0.1~30,000である。また成分(b) に非配位性アニオン含有化合物を用いた場合、成分

(b) 中の周期表の第5A族〜第8族、第1B族〜第5 B族から選ばれる元素と成分(a) 中の遷移金属の原子 比は0.001~1,000が一般的であり、好ましく は0.01~100の範囲が好ましい。

【0051】本発明のオレフィン系共重合体エラストマーの製造は上記の触媒を用い、公知の任意の重合方法、すなわち溶液重合、液相モノマー中での無溶媒重合、気相重合、溶融重合などにより製造できる。溶液重合の溶媒としてはヘキサン、ヘプタン、シクロヘキサン、ベンゼン、トルエン等の飽和脂肪族炭化水素や芳香族炭化水素を単独であるいは混合物として用いることができる。重合温度は-78~200℃で好ましくは-20~100℃である。また反応系の圧力は特に制限はないが通常、液相中の重合において常圧~1000psi、気相中では常圧~600psiの範囲が一般的である。また重合に際しては公知の手段、例えば温度、圧力の選定、あるいは水素の導入により分子量調節を行うことができる。

【0052】次に本発明のオレフィン系共重合体エラストマー組成物の製造について説明する。本発明のオレフィン系共重合体エラストマー組成物は上記のように製造したオレフィン系共重合体エラストマーと別途製造したポリプロピレン系樹脂成分および必要に応じて添加剤等をヘンシェルミキサー等でドライブレンドした後、混練機等により溶融混練して製造することができる。このような混練機としては単軸押出機、2軸押出機、ニーダーおよびバンバリーミキサーといった公知のものが使用可能である。混練の温度は通常120~300℃の範囲であり、好ましくは150~250℃の範囲である。

【0053】上記のようにオレフィン系共重合体エラス トマーとポリプロピレン系樹脂を混合して本発明のオレ フィン系共重合体エラストマー組成物を得ることも可能 であるが、以下のような多段重合による製造方法が特に 好ましい。ここで言う多段重合とはポリプロピレン系樹 脂およびオレフィン系共重合体エラストマーを連続した 別々の段階で製造することであり、例えばポリプロピレ ン系樹脂の重合後に、該ポリプロピレン系樹脂の存在下 さらにオレフィン系共重合体エラストマーを重合するこ とである。オレフィン系共重合体エラストマーの重合段 階においてはさらに重合触媒を添加することなく製造す ることも可能である。多段重合の順序としてはポリプロ ピレン系樹脂あるいはオレフィン系共重合体エラストマ ーのいずれを最初に重合することも可能であるが、好ま しくはポリプロピレン系樹脂を重合し引き続いてオレフ ィン系共重合体エラストマーの重合を行うことであり、 これによりブロッキングといったオレフィン系共重合体 50 エラストマーの柔軟性に起因する障害を防ぐことができる。

【0054】なお多段重合には前述した本発明のオレフ ィン系共重合体エラストマーの製造に使用される、シク ロペンタジエニル骨格を少なくとも1個有する第IVBか ら第VIB族遷移金属化合物成分、および助触媒成分と同 一の物からなる触媒が使用できる。またこれらのうち好 ましいものは、前述した物と同一のものがあげられる。 特にシクロペンタジエニル骨格を少なくとも1個有する 10 第IVBから第VIB族遷移金属化合物成分として、前述し た2個のシクロペンタジエニル骨格がひとつの炭素原子 またはケイ素原子によって結合したものを使用し、ポリ プロピレン系樹脂を製造した後にオレフィン系共重合体 エラストマーを製造することが好ましい。さらに多段重 合における触媒は前述と同様に、粉体性状を良好にし取 扱いを容易にするため、担体上に担持されたものを使用 することが好ましい。ここで用いられる担体も前述と同 じ物が使用できる。

【0055】多段重合の段数に特に制限はなく、例えば ポリプロピレン系樹脂を2段に分けて重合した後にオレ フィン系共重合体エラストマーを重合する、あるいはポ リプロピレン系樹脂の重合後、オレフィン系共重合体エ ラストマーを2段に分けて計3段の重合を行うことも可 能である。多段重合の方法はオレフィン系共重合体エラ ストマーの製造に記した方法と同様に、溶液重合、液相 モノマー中での無溶媒重合、気相重合、溶融重合などが 採用できる。溶液重合の溶媒としてはヘキサン、ヘプタ ン、シクロヘキサン、ベンゼン、トルエン等の飽和脂肪 族炭化水素や芳香族炭化水素を単独であるいは混合物と して用いることができる。多段重合における重合温度は 一般に-78~200℃で、好ましくは-20~100 ℃である。また各段の重合温度は同じでも良くまた異な っても良い。圧力は液相中の重合において常圧~100 Opsi、気相中では常圧~600psiの範囲が一般 的である。これらの条件は得ようとするオレフィン系共 重合体エラストマー組成物の性質や、生産性などを考慮 して適当な範囲を選択できる。

【0056】上記のような多段重合により製造したオレフィン系共重合体エラストマー組成物においては、オレフィン系共重合体エラストマーおよびポリプロピレン系樹脂をそれぞれ他の成分から分離したものについて、極限粘度 n 等の各成分の特性値を測定する。このような分離方法として本発明では実施例に記載したような溶媒に対する溶解性の差を利用する方法を採用する。また上記の測定にあたっては、後述のような本発明に使用できる第三成分を、公知の方法により分離して測定する必要がある。なおこの場合、添加剤等の少量成分などあらかじめ測定結果に影響を与えないことが判明している成分は分離せずに測定を行ってもよい。

【0057】なお本発明の主旨を逸脱しない範囲におい

て、該ポリプロピレン系樹脂およびオレフィン系共重合 体エラストマーに上記以外の樹脂やゴム、軟化剤、フィ ラー、添加剤などの他の成分を含んでもよい。

【0058】軟化剤としてはプロセスオイル、流動パラ フィン、パラフィン、潤滑油、ワセリン、石油アスファ ルト、コールタール、ひまし油、あまに油、菜種油、大 豆油、やし油、カルナバワックス、カスターワックス、 マイクロクリスタリンワックス、蜜ろう、ラノリン、石 油樹脂、アタクティックポリプロピレン、液状ポリブタ ジエン等の液状ゴム、ジオクチルフタレート等の可塑剤 10 以下の通りである。 等である。これらは可塑化促進や得られる組成物の流動 性を向上させる等の目的で添加される。これらのなかで もプロセスオイルが最も好ましく、これはパラフィン 系、ナフテン系、芳香族系のいずれであってもかまわな いが、色調や耐候性が良好なことから、パラフィン系の ものが特に好ましい。

【0059】フィラーとしては無機系または有機系のい ずれでも使用可能で、その形状は板状、球状、繊維状の もの、あるいは不定形のものでもよい。これらの具体例 を示すと、石英等の天然シリカ、湿式法または乾式法で 20 極限粘度 製造した合成シリカ、カオリン、マイカ、タルク、アス ベスト等の天然ケイ酸塩、ケイ酸アルミニウム、ケイ酸 カルシウムなどの合成ケイ酸塩、水酸化マグネシウム、 水酸化アルミニウム等の金属水酸化物、アルミナ、チタ ニア等の金属酸化物、炭酸カルシウム、硫酸カルシウム 等の金属塩、アルミニウム、ブロンズ等の金属粉、木 粉、カーボンブラック、シラスバルーン、ガラスビー ズ、ガラス繊維、炭素繊維、アラミド繊維、アルミナ繊 維等の無機または有機繊維、高分子液晶物質、チタン酸 ウ酸マグネシウムウィスカー、ホウ酸アルミニウムウィ スカー、炭酸カルシウムウィスカー、酸化亜鉛ウィスカ 一、炭化珪素ウィスカー、窒化ケイ素ウィスカー、サフ ァイヤウィスカー、ベリリアウィスカー等のウィスカー 類等が挙げられ、これらは2種以上併用しても構わな い。これらはシランカップリング剤等のカップリング剤 や界面活性剤などで表面処理されたものであってもよ く、市販のものを用いることができる。

【0060】また添加剤としては耐熱安定剤、耐候安定 剤、着色剤、帯電防止剤、難燃剤、核剤、滑剤、スリッ 40 プ剤、ブロッキング防止剤等である。耐熱安定剤として はフェノール系、リン系、硫黄系等公知のものが使用可 能である。着色剤としてはカーボンブラック、チタンホ ワイト、亜鉛華、べんがら、アゾ化合物、ニトロソ化合 物、フタロシアニン化合物等である。帯電防止剤、難燃 剤、核剤、滑剤、スリップ剤、ブロッキング防止剤等に ついてもいずれも公知のものが使用可能である。

【0061】このように本発明のオレフィン系共重合体 エラストマーは破断強度と100%伸長時における応力 有しているため、加硫を行わなくとも強度に優れ、低い 永久伸びを示し、透明性にも優れている。さらに本発明 のオレフィン系共重合体エラストマーとポリプロピレン 系樹脂からなる組成物は耐熱性、強度、永久伸び、透明 性が改良されており、従来の熱可塑性エラストマーと同 様な分野で使用できる。

20

[0062]

【実施例】以下に実施例を示すが本発明はこれらに限定 されるものではない。なお実施例における測定方法等は

分子量分布Mw /Mw

試験管に5mlの1, 2, 4-トリクロロベンゼンを取 り、これに試料約2.5mgを投入する。この試験管に 栓をした後、160℃の恒温層で試料を溶解させる。得 られた溶液を焼結フィルターで濾過した後、得られた濾 液について、Waters社製ゲルパーミエーションク ロマトグラフィー装置150C(カラムShodex AT-806MS カラム温度140℃ 溶媒流量1m 1/分)を用いて測定した。

デカリンを溶媒に用い、1972年化学同人発行 大津 隆行、木下雅悦共著「高分子合成の実験法」28頁記載 の方法に準じて窒素雰囲気下で測定した。

プロピレン含量

"C-NMRの測定結果より以下の文献に記載の方法に 従って算出した。プロピレンとエチレンからなる場合は C. J. Carman他; Macromolecule s、第10巻537頁 (1977年) 記載の方法に従い 算出した。プロピレン、エチレンとαーオレフィンから カリウムウィスカー、硫酸マグネシウムウィスカー、ホ 30 なる場合は、L. Sun他; Journal of P olymer Science Part A、第28 巻1237頁(1990年)記載の方法に従い算出し た。プロピレンと α - オレフィンからなる場合は J. C. Randall; Macromolecules, 第4巻482頁(1971年)記載の方法に従い算出し

$^{13}C-NMR$

日本電子製JNM-GSX400により測定した。(測 定モード:プロトンデカップリング法 パルス幅:8. 0μs パルス繰り返し時間:3.0s 積算回数:2 0000回 測定温度:120℃ 内部標準:ヘキサメ チルジシロキサン 溶媒:1,2,4-トリクロロベン ゼン/ベンゼン-d。(容量比 3/1) 試料濃度: 0.1g/ml

MFR

JIS K7210 (荷重2.16kg 230℃) に 従い測定した。

永久伸び

標線間20mmの試験片を100%伸長しそのまま1分 が特定の関係を満たし、特定の分子量分布、極限粘度を 50 間保持した。解放1分後および2時間後にそれぞれ標線 間の長さを測定し (これをDとする)、以下の式より各 測定時間における永久歪みを算出した。

永久歪み (%) = (D-20) ×100/20 内部ヘーズ

0.5 mm厚のプレス成形板 (プレス温度180℃)を 使用し、JIS K7105に準じて測定した。 引張強度

JIS K6301に従い、JIS 2号ダンベルを用 い(厚さ2mm)、引っ張り速度200mm/分で実施 した。

屈折率

接触液にサリチル酸メチルを用い、以下の条件で得られ たプレス成形板についてATAGO社製のAbbe屈折 計NAR-1Tにより24℃で測定した。(プレス成形 条件 180℃のプレスで5分間余熱、1分間脱気、さ らに80kg/cm²の圧力で1分間加圧した後、30 ℃のプレスにより80kg/cm²の圧力で冷却し た。)

熱垂下

100mmの両持梁治具に水平に固定し、120℃の恒 温槽中で2分加熱した。室温まで冷却後、試験片の最も 垂れ下がった部分の垂下量を測定し、耐熱性の尺度とし た。

【0063】触媒構成成分

成分(a-1)

rac-エチレンビス (インデニル) ジルコニウムジクロリ K.

成分(a-2)

ジメチルシリレンビス (2-メチルーベンゾインデニ ル) ジルコニウムジクロリド

成分(a-3)

イソプロピリデン (3-t-ブチルシクロペンタジエニ ル) (3-t-ブチルインデニル) ジルコニウムジクロ リド

成分(b-1)

トリフェニルカルベニウム テトラキス (ペンタフルオ ロフェニル) ボレート

成分(b-2)

メチルアルミノキサン

以下に本発明のオレフィン系共重合体エラストマーの第 1の態様に関する実施例を示す。

【0064】実施例1

1. 5 Lのステンレス製オートクレーブにトルエン50 0ml、トリエチルアルミニウム1.5mmol、プロ ピレン2.5モルおよび1-ブテン0.7モルを導入し てよく撹拌した。トリエチルアルミニウム (O. 5M) トルエン溶液 1. 5 m l と上記 (a-1) 成分 (b-1) 成分をトルエン中それぞれ0.0015mmolと 0.002mmol予め接触混合した後、この混合液を 50 合体エラストマーを得た。

前記オートクレーブに圧入し、重合温度を20℃に保ち 30分間重合した。その後メタノールをオートクレーブ に圧入し重合を停止させ、得られた溶液を大量のメタノ ール中に投入し目的のオレフィン系共重合体エラストマ ーを得た。

22

【0065】実施例2

1. 5 Lのステンレス製オートクレーブにトルエン50 Oml、トリエチルアルミニウム1.5mmolおよび プロピレン5モルを導入してよく撹拌した。トリエチル 10 アルミニウム (0.5M) トルエン溶液 1.5mlと上 記(a-2)成分(b-1)成分をトルエン中それぞれ 0.0015mmolと0.002mmol予め接触混 合した後、この混合液を前記オートクレーブに圧入し、 エチレンをその分圧が3.0kg/cm²を維持するよ う連続的に供給しながら20℃で30分間重合した。そ の後メタノールをオートクレーブに圧入し重合を停止さ せ、得られた溶液を大量のメタノール中に投入し目的の オレフィン系共重合体エラストマーを得た。

【0066】実施例3

130mm×15mm×0.5mmの試験片を支持点間 20 実施例1において (a-1) の代わりに (a-3) を用 い、プロピレンおよび1-ブテンの使用量をそれぞれ 2. 0モルおよび1. 2モルとした他は同様に実施し た。

【0067】実施例4

30

1. 5 L のステンレス製オートクレーブにトルエン50 Oml、トリエチルアルミニウム1.5mmol、プロ ピレン2.5モルおよび1-ヘキセン0.6モルを導入 してよく撹拌した。トリエチルアルミニウム (0.5 M) トルエン溶液 1. 5 m l と上記 (a-1) 成分 (b -2) 成分をトルエン中それぞれ0.0015mmol と0.002mmol予め接触混合した後、この混合液 を前記オートクレーブに圧入し、重合温度を20℃に保 ち30分間重合した。その後メタノールをオートクレー ブに圧入し重合を停止させ、得られた溶液を大量のメタ ノール中に投入し目的のオレフィン系共重合体エラスト マーを得た。

【0068】実施例5

1. 5 L のステンレス製オートクレーブにトルエン50 Oml、トリエチルアルミニウム1.5mmol、プロ 40 ピレン2.5モルおよび1-ブテン0.7モルを導入し てよく撹拌した。トリエチルアルミニウム (O. 5M) トルエン溶液1. 5mlと上記(a-2)成分(b-2) 成分をトルエン中それぞれ0.0015mmolと 0.002mmol予め接触混合した後、この混合液を 前記オートクレーブに圧入し、エチレンをその分圧が 1. 0 kg/cm²を維持するように連続的に供給しな がら、20℃で30分間重合した。その後メタノールを オートクレープに圧入し重合を停止させ、得られた溶液 を大量のメタノール中に投入し目的のオレフィン系共重

【0069】実施例6

実施例5において(a-2)の代わりに(a-3)を用 い、プロピレンと1-ブテンの使用量をそれぞれ2.7 モルおよび0.5モルとした以外は同様に実施した。

【0070】実施例7

触媒調製

多孔質ポリプロピレン (平均粒径20 μ m、0.05~ 2. 0μmの孔径の細孔容積2. 08cm²/g) 2. 0gと上記成分 (a-1) 1. 0mmol、(b-1) 1.5mmolを窒素気流下、トルエン中で1時間接触 10 成分を得た。 させた。トルエンを窒素で留去し減圧乾燥することで触 媒成分を得た。

オレフィン系共重合体エラストマーの製造

1. 5 L のステンレス製オートクレーブに、トリエチル アルミニウム1.5mmol、プロピレン8モルを導入 してよく撹拌した。次に上記方法で調製した触媒を前記 オートクレーブに圧入し、エチレンをその分圧が2.5 kg/cm²を維持するよう連続的に供給しながら20 ℃で30分間重合した。その後メタノールをオートクレ ンを除去することで目的のオレフィン系共重合体エラス トマーを得た。

【0071】実施例8

触媒調製

実施例7の触媒調製において、(a-1)の代わりに (a-2) を用いた他は同様にして触媒を調製した。 オレフィン系共重合体エラストマーの製造

1. 5 Lのステンレス製オートクレーブに、トリエチル アルミニウム1.5mmol、プロピレン2.5モルお よび1-ブテン0.5モルを導入してよく撹拌した。次 30 に上記の方法で調製した触媒を前記オートクレーブに圧 入し、エチレンをその分圧が1. Okg/cm²を維持 するよう連続的に供給し、20℃で30分間重合した。 その後メタノールをオートクレーブに圧入し重合を停止 させ、エチレン、プロピレンおよび1-ブテンを除去す ることで目的のオレフィン系共重合体エラストマーを得

【0072】実施例1~8および比較例1~4で得られ たオレフィン系共重合体エラストマーの性質を表1に示 した。

【0073】比較例1

実施例2においてエチレン分圧を7.0kg/cm²と した他は同様に行った。

【0074】比較例2

実施例2においてエチレン分圧を0.3 kg/cm²と した他は同様に行った。

【0075】比較例3

1) 重合触媒

固体チタン触媒成分の調製

温度計、撹拌機を備えた200mlの三ツロフラスコを 50 量3.1重量%)35重量部をブラベンダーミキサーに

十分に窒素置換した後、ジエトキシマグネシウム1,1 1g (9. 47mmol)、トルエン10mlおよびフ タル酸ジーnーブチル0. 46ml (1. 73mmo 1)を仕込み、70℃、2時間撹拌する。その後、室温 まで冷却してiCl。 50mlを滴下ロートより1時 間かけて滴下する。滴下終了後、110℃まで昇温し、 撹拌しながら2時間反応させる。反応終了後、室温まで 冷却し200mlのn-ヘキサンで数回洗浄し、50~ 60℃で20~30分の減圧乾燥を行い固体チタン触媒

24

重合触媒の調製

上記で調製した固体チタン触媒成分の10mgに、トリ エチルアルミニウム1.5mmolおよびシクロヘキシ ルメチルジメトキシシラン0.3mmolを加え触媒を 調製した。

2) 重合

内容積1.5Lのオートクレーブにプロピレンを5モ ル、1-ブテンを2モル導入しよく撹拌した。オートク レーブの内温が70℃に達した後、上記のように調製し ーブに圧入し重合を停止させ、プロピレンおよびエチレ 20 た触媒を圧入し40分間重合を行った。その後メタノー ルをオートクレーブに圧入し重合を停止させてオレフィ ン系共重合体エラストマーを得た。このエラストマー1 00重量部に対しジクミルパーオキサイド0.1重量部 を配合し、ブラベンダーミキサーにより230℃、60 rpmで5分間混練しオレフィン系共重合体エラストマ ーを得た。

【0076】比較例4

内容積1.5Lのオートクレーブにプロピレンを5.0 モル、1-ブテンを3.0モル導入しよく撹拌した。オ ートクレーブの内温が50℃に達した後、比較例3にお いて調製した触媒を圧入し、エチレンをその分圧が 0. 5 k g/c m²を維持するよう連続的に供給し、60分 間重合を行った。その後メタノールをオートクレーブに 圧入し重合を停止させてオレフィン系共重合体エラスト マーを得た。

【0077】上記の実施例1~8および比較例1~4で 得られたオレフィン系共重合体エラストマーの性質を表 1に示した。

【0078】実施例9

40 実施例2で得られたオレフィン系共重合体エラストマー 25重量部とポリプロピレン (プロピレン単独重合体 MFR=1.3g/10分) 75重量部をブラベンダー ミキサーにより210℃、40rpmで5分間混練し、 目的のオレフィン系共重合体エラストマー組成物を得

【0079】実施例10

実施例4で得られたオレフィン系共重合体エラストマー 65重量部とポリプロピレン (プロピレン・エチレンラ ンダム共重合体 MFR=1.0g/10分エチレン含 より210℃、40rpmで5分間混練し、目的のオレ フィン系共重合体エラストマー組成物を得た。

【0080】実施例11

1. 5 Lのステンレス製オートクレープにトリエチルア ルミニウム1.5mmol、プロピレン8モルを導入し 撹拌した。次にトリエチルアルミニウム (0.5M)ト ルエン溶液1.5mlと上記(a-1)成分(b-1) 成分をトルエン中それぞれ0.0015mmolと0. 002mmol予め接触混合して調製した触媒をエチレ ンとともに前記オートクレーブに圧入した。さらにエチ 10 を用いたほかは同様に実施した。 レンをその分圧が 0.5 kg/cm²を維持するよう連 続的に導入しながら20℃で30分間重合しポリプロピ レン成分を製造した。その後、エチレンをその分圧が3 kg/cm²を維持するよう連続的に供給しながら20 ℃でさらに40分間重合し、オレフィン系共重合体エラ ストマー成分を製造した。その後メタノールをオートク レーブに圧入し重合を停止させ、プロピレンガスをパー ジすることで目的のオレフィン系共重合体エラストマー 組成物を得た。得られた組成物100重量部中における オレフィン系共重合体エラストマー成分の含有割合を以 20 下に従って測定したところ63.6重量部であった。従 ってポリプロピレン成分の含有量は36.4重量部であ った。また該エラストマーおよび該ポリプロピレン中の プロピレン含量は、それぞれ78.3重量%、96.9 重量%であった。上記で得られたオレフィン系共重合体 エラストマー組成物の約2gを正確に秤量し(これをW (g)とする)、これを窒素気流下で250mlの沸騰 o-キシレンに溶解させた。その後この溶液を25℃ま で冷却し30分間放置し、生成した沈殿を速やかに濾過 した。得られた濾液の20~100m1程度(該組成物 30 100重量部中のオレフィン系エラストマーの含有量が 40重量部を越えると予想される場合は20~30m 1、20~40重量部と予想される場合は30~50m 1、20重量部未満と予想される場合は50~100m 1の範囲で採取することが望ましい。)を採取して(こ れをL(ml)とする)恒量を求めたアルミ容器に入 れ、これを窒素気流下で加熱することによりoーキシレ ンを蒸発させた。蒸発残分の重量を求め(これをm (g)とする)、以下の式より組成物100重量部中の オレフィン系共重合体エラストマーの含有量xを求め

x (重量部) = m×250×100/ (W×L) 以下、表2に記載した、多段重合により得られたオレフ ィン系共重合体エラストマー組成物におけるオレフィン 系共重合体エラストマー成分およびポリプロピレン系樹 脂成分の含有割合は、すべて上記の方法によって求めた ものである。

【0081】実施例12

た。

実施例11において成分(a-1)のかわりに(a-2)を用いたほかは同様に実施した。

【0082】実施例13

実施例11おいて成分 (a-1) のかわりに成分 (a-3)を用いたほかは同様に実施した。

26

【0083】実施例14

実施例11において成分(b-1)のかわりに成分(b -2)を用いたほかは同様に実施した。

【0084】実施例15

実施例11において成分(a-1)および成分(b-1) のかわりに、成分 (a-2) および成分 (b-2)

【0085】実施例16

実施例11において成分(a-1)および成分(b-1) のかわりに、成分 (a-3) および成分 (b-2) を用いたほかは同様に実施した。

【0086】実施例17

触媒調製.

多孔質ポリプロピレン(平均粒径20μm、0.5~ 2. 0 μ mの孔径の細孔容積 2. 0 c m² / g) 2. 0 gと上記成分 (a-1) 1. 0 mm o l、成分 (b-1) 1. 5 mm o l を窒素気流下、トルエン中で 1 時間 接触させた。トルエンを窒素で留去し減圧乾燥すること で触媒成分を得た。

オレフィン系共重合体エラストマー組成物の製造 1. 5 Lのステンレス製オートクレーブにトリエチルア ルミニウム1.5mmol、プロピレン8モルを導入し 撹拌した。このオートクレーブに上記で調製した触媒を エチレンとともに圧入した。さらにエチレンをその分圧 が0.5 kg/cm²を維持するよう連続的に導入しな がら30℃で30分間重合しポリプロピレン成分を製造 した。次にプロピレンおよびエチレンをパージし70℃ に昇温した。次にオートクレーブの圧力が8kg/cm 2を維持するよう、気体のプロピレンおよびエチレンを それぞれ2.0mol/h、0.3mol/hの流量で 供給しながら90分間重合し、オレフィン系共重合体エ ラストマー成分を製造した。その後全ての気体をパージ し目的のオレフィン系共重合体エラストマー組成物を得 た。

【0087】実施例18

触媒調製

40 多孔質ポリプロピレン (平均粒径20μm、0.05~ 2. 0 μの孔径の細孔容積 2. 0 8 c m² / g) 2. 0 gと上記成分 (a-2) 1. 0 mm o l、成分 (b-2) 1. 5 mm o l を窒素気流下、トルエン中で 1 時間 接触させた。トルエンを窒素で留去し減圧乾燥すること で触媒成分を得た。

オレフィン系共重合体エラストマー組成物の製造

1. 5 Lのステンレス製オートクレープにトリエチルア ルミニウム1. 5mmol、プロピレン5モルおよび1 ープテン1モルを導入し撹拌した。次に上記で調製した 50 触媒を前記オートクレーブに圧入し30℃で30分間重 合しポリプロピレン成分を製造した。その後プロピレン と1-ブテンを除去し、5℃で新たにプロピレンと1-

ブテンをそれぞれ2.5モルおよび0.5モル速やかに

導入した。次にオートクレーブを30℃に昇温し、エチ

レンをその分圧が2.5 kg/cm²を維持するよう連

続的に供給しながらさらに40分間重合することでオレ フィン系共重合体エラストマー成分を製造した。その後

メタノールをオートクレーブに圧入し重合を停止させ、 プロピレンガスをパージすることで目的のオレフィン系 * 0. 5 k g / c m² を維持するよう連続的に導入しなが ら30℃で30分間重合しポリプロピレン成分を製造し た。その後プロピレンとエチレンを除去し、あらたにプ ロピレン5モルおよび1ープテン1モルを導入した。次 にエチレンをその分圧が3 kg/cm²を維持するよう 連続的に供給しながら30℃でさらに40分間重合し、

28

オレフィン系共重合体エラストマー成分を製造した。そ の後メタノールをオートクレーブに圧入し重合を停止さ せ、プロピレンガスをパージすることで目的のオレフィ

【0088】実施例19

共重合体エラストマー組成物を得た。

触媒調製

多孔質ポリプロピレン(平均粒径20μm、0.05~ 2. 0 μ の孔径の細孔容積 2. 0 8 c m² / g) 2. 0 gと上記成分(a - 3) 1. 0 mm o l 、成分(b -1) 1. 5 mm o l を窒素気流下、トルエン中で1時間 接触させた。トルエンを窒素で留去し減圧乾燥すること で触媒成分を得た。

オレフィン系共重合体エラストマー組成物の製造 1. 5 L のステンレス製オートクレーブにトリエチルア 20 より 2 1 0 ℃、4 0 r p m で 5 分間混練し、オレフィン ルミニウム1.5mmol、プロピレン8モルを導入し た。次に上記で調製した触媒をエチレンとともに前記オ ートクレーブに圧入した。さらにエチレンをその分圧が*

【0089】比較例5

10 ン系共重合体エラストマー組成物を得た。

実施例11においてオレフィン系共重合体エラストマー 成分の製造時にエチレン分圧を7.0 kg/cm²とし た以外は同様に行った。

【0090】比較例6

比較例4で得られたオレフィン系共重合体エラストマー 65重量部とポリプロピレン (プロピレン・エチレンラ ンダム共重合体 MFR=1.0g/10分エチレン含 量3. 1重量%) 35重量部をブラベンダーミキサーに 系共重合体エラストマー組成物を得た。

[0091]

【表1】

		1 医猪風	東路例 2	東路例2英路例3	张	天	突縮例 5 突結例 6 突結例	F	米格例8比較例		比較例 2	比较明3	比較的4
Jakuy合有量 Fp	四春%	79.0	72.5	67.5	83.2	72.9	82. 1	83. 1	79. 5	55.0	95.0	87.2	70.5
1-79-6有量	報告2	21.0	_	32.5	_	9.21	5.6	1	10.5	1	١	12.8	12.6
1-44か合有量	直量%	-	-	_	16.8	-	ı	ı	١	1	ı		1
エチレン舎有量	定量%	-	27.5	_		14.5	12.3	16.9	10.0	45.0	5.0	_	16.9
永久伸び	%	45	18	34	11	61	23	. 17	82	\$2	82	18	84
内部へーズ	%	12. 5	15.8	15.9	19.7	21.5	19.8	24.1	18.9	16.4	28.8	18.3	15.7
Т,	kg/cm²	221	216	176	178	156	189	223	186	25	328	952	65
M . e o	kg/cm²	82	41	40	14	38	62	31	37	. 27	105	120	27
Ts/{M:00×(Fp/100)1/3}		3.0	6.2	5. 4	4.8	5.7	7.2	7.9	5.6	2.6	3.2	2.3	6.2
n o		1. 499	1. 488	1.489	1. 486	1.484	1. 485	1.486	1.480	1. 486	1. 506	1. 492	1. 481
×		1.500	1. 491	1. 493	1. 485	1. 487	1. 485	1.485	1. 481	1. 493	1. 499	1.489	1. 485
M./M.		2.82	2.58	2. 69	2.69	2.56	2.36	2. 10	2.03	2.34	2.34	3.50	7.12
csp		_	1. 22	١	_	1	_	1. 29	1	1.38	1. 21		-
Aa B / Aaa		_	<0.1	ı	-	-	-	<0.1	1	<0.1	<0.1	_	ı

[0092]

【表2】

32

		車位	実施例9	9 東越倒10	光蓝色[1]	実施例12	英施例13	奖施的14	東施例15	東路例16	爽施例17	10美越例11美檔例12英雄例13英雜例14英糖例15英語例16英語例16英語例18英語例18英語例19比較例	英路例19	S	比較例6	31
55	#970ゼレン系	重量部	7.5	35	36.4	33. 5	38. 2	35.7	-	78.3	14 6	37 9	34.7	33 1	9	
12	成 117少系共配合体15317-	田島部	25	65	63.6	66. 5	61.8	64.3	687	21.2	S5 4	3	55.3	22.0	2 6	
۰.	M./M.	1	4.84	4.59	2, 31	2, 13	2.05	2.43	2 18	2 03	9 15	2 87	2 18	2 - 2	300	
۵.	エチルン含有量	假量%	-	3.1	3.1	2.8	2.2	6	0 8	,	7	2 1	3 6	3 -	3 -	
T	1-772合有最	国最%	ı	,	-	1	,	,	,	,	,	8 9		1	,	
	fatty合有限 F D		79.4	78.5	78.3	80.2	77.9	82.1	73.9	6.89	68 9		2 %	20 3	87.9	
₩ .	エチレン合有量		20.6	21.5	21.7	19.8	22.1	17.9	26.8	31:1	31.8	10.2	1	47.7	1	
1 6	1-777合有量	8	•	,	'	1	1	1	-	1	ł	8.2	19.8	,	12.8	
K F	水久仰0	×	-	69	7	28	33	22	36	42	33	23	37	8	2	
マー	兄弟ヘード	8	21.2	12.3	21.5	24.1	26.8	29.8	21.6	18.9	19.8	25.4	15.6	26.4	2	
(D :	T	XE/Cm.		205	118	213	176	503	158	103	115	176	169	52	256	()
₹	٦,	18/ca,	COI.	36	=	7	35	36	2.8	2.5	23	36	28	15	120	11)
H 1	٦,	,	5.5	9.4	6.5	28	5.7	6.4	6.6	4.8	6.1	5.4	6.7	2.7	2.3	
V 1	1	1	1.488	1.488	1.484	1.487	1.485	1.486	1.484	1, 479	1,481	1.484	1.499	1 480	1 492	
Κ -	_	,	1.489	1.489	1.485	1.487	1.486	1.486	1, 487	1, 483	1,485	1.484	1.499	1.488	1.489	
	Mr/Mn	'	2.54	2.34	2 13	2.35	2, 28	2.07	2. 61	2.04	2.37	2.36	2 41	76 6	3 50	
١.	CSD	,	1.16	1.28	1.15	1.05	1.35	1. 21	0.98	1.8	- 29	,	,	-	,	
\exists	AaB/Aaa	'	8	<0.1	<0.1	<0.1	<0.1	\$ -	÷	5	ê	,	,	9	,	
	永久伸び	×	49	25	21	18	62	15	=	2	5	25	7,	1	9	
6 8	内部ヘーズ	×	32.6	21.6	26.8	21.9	19. 5	31.8	25.9	23. 1	28.3	21.5	2	300	49.5	
这 用	T	Kg/cm	289	225	231	205	198	243	256	287	267	225	ĕ	5	=	
K		E	-	7	3	1	2	~	-	-	-	-		~	=	
	MPR	£0178	8.0	8.2	2.8	2.1	1.8	3.5	4.3	10.6	2.1	2.2	9	-	2	

【0093】このように表1から本発明のオレフィン系 共重合体エラストマーは破断強度と100%伸長時にお ける応力が特定の関係を満たし、特定の分子量分布、極 限粘度を有しているため、強度に優れ、低い永久伸びを 示し、透明性にも優れていることがわかる。また表2よ り本発明のオレフィン系エラストマーはポリプロピレン 系樹脂との組成物とすることで、強度、低い永久伸びお よび良好な透明性を維持したまま、耐熱性に優れたオレ 50 良好な強度、永久伸び、透明性を維持したまま耐熱性に

フィン系エラストマー組成物を与えることがわかる。 [0094]

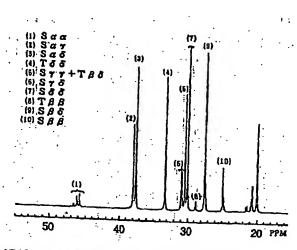
【発明の効果】本発明のオレフィン系共重合体エラスト マーは特定の性質を付与されているため、加硫を行わな くとも強度に優れ、低い永久伸びを示し、透明性にも優 れている。さらに本発明のオレフィン系共重合体エラス トマーはポリプロピレン系樹脂を配合することにより、

トマーと同様な分野で使用できる。

【図面の簡単な説明】

優れた組成物を与え、このものは従来の熱可塑性エラス *【図1】本発明のオレフィン系共重合体エラストマーの "C-NMRスペクトル図の一例である。

【図1】



【図1】オレフィン系共量合体エラストマーの「CーNMRスペクトル

フロントページの続き

(72) 発明者 二木 一三

大分県大分市大字中の洲2番地 昭和電工 株式会社大分研究所内